

PQI-3401 – Engenharia de Reações Químicas II
São Paulo, SP, março/2020

REAÇÃO E DIFUSÃO EM CATALISADORES HETEROGÊNEOS POROSOS

FATOR DE EFETIVIDADE GLOBAL

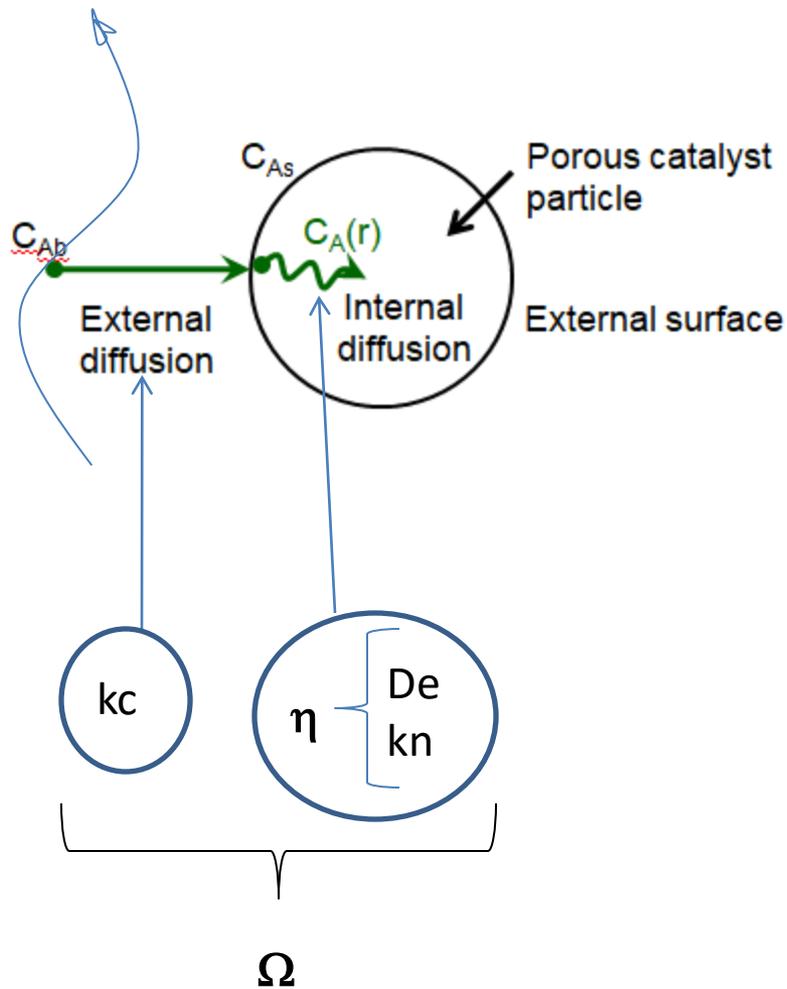
Reinaldo Giudici



UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO
ESCOLA POLITÉCNICA
DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA QUÍMICA

FATOR DE EFETIVIDADE GLOBAL

(combina a resistência à difusão nos poros e a resistência externa ao transporte de massa)



Fator de efetividade interno η

$$\eta = \frac{\text{velocidade de reação média no pellet}}{\text{veloc. reação se não houvesse limitação difusional interna}}$$

$$\eta = \frac{\text{velocidade de reação média no pellet}}{\text{veloc. reação se todo o pellet estivesse nas condições } C_{As} \text{ e } T_s}$$

$$\eta = \frac{\frac{1}{V_p} \int_{\square}^{V_p} (-r_A) dV}{(-r_A)|_{\substack{C_A=C_{As} \\ T=T_s}}} = \frac{(-r_A'')_{\text{médio no pellet}}}{(-r_A'')_s}$$

Fator de efetividade global Ω

$$\Omega = \frac{\text{velocidade de reação média no pellet}}{\text{veloc. reação se não houvesse limitação por difusão nos poros nem por T.M. externo}}$$

$$\Omega = \frac{\text{velocidade de reação média no pellet}}{\text{veloc. reação se todo o pellet estivesse nas condições } C_{Ab} \text{ e } T_b}$$

$$\Omega = \frac{\frac{1}{V_p} \int_{\square}^{V_p} (-r_A) dV}{(-r_A)|_{\substack{C_A=C_{Ab} \\ T=T_b}}} = \frac{(-r_A'')_{\text{médio no pellet}}}{(-r_A'')_b}$$

FATOR DE EFETIVIDADE GLOBAL

$$\underbrace{\left[\frac{\text{mola}}{s} \text{ que entra no pellet} \right]}_{W_A a_c \text{ vindo de fora}} = \underbrace{\left[\frac{\text{mola}}{s} \text{ que reage na superfície} \right]}_{(-r_A'')_{\text{m\u00e9dio no pellet}} [a_c + S_a \rho_b] \text{ interna e externa do pellet}}$$

$$a_c = \frac{6(1 - \text{porosidade do leito})}{d_p} = \frac{\text{\u00e1rea externa do pellet}}{\text{volume de reator}}$$

$$S_a \rho_b = \left(\frac{\text{\u00e1rea interna do pellet}}{\text{massa de catalisador}} \right) \left(\frac{\text{massa de catalisador}}{\text{volume de reator}} \right) = \frac{\text{\u00e1rea interna do pellet}}{\text{volume de reator}}$$

$$a_c \ll S_a \rho_b \Rightarrow [a_c + S_a \rho_b] \cong S_a \rho_b$$

$$W_A = k_c (C_{Ab} - C_{As})$$

$$(-r_A'')_{\text{m\u00e9dio no pellet}} = \eta (-r_A'')_s = \eta k_1 C_{As}$$

$$k_c a_c (C_{Ab} - C_{As}) = \eta k_1 C_{As} S_a \rho_b \Rightarrow C_{As} = \left(\frac{k_c a_c}{k_c a_c + \eta k_1 S_a \rho_b} \right) C_{Ab}$$

FATOR DE EFETIVIDADE GLOBAL

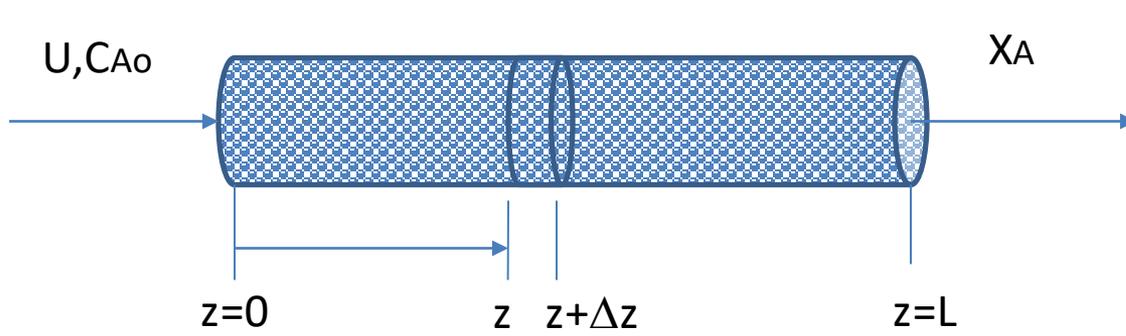
$$C_{As} = \left(\frac{k_c a_c}{k_c a_c + \eta k_1 S_a \rho_b} \right) C_{Ab}$$

$$(-r_A'')_{\text{médio no pellet}} = \eta k_1 C_{As} = \left(\frac{\eta k_1 k_c a_c}{k_c a_c + \eta k_1 S_a \rho_b} \right) C_{Ab} = \left(\frac{\eta}{1 + \frac{\eta k_1 S_a \rho_b}{k_c a_c}} \right) k_1 C_{Ab}$$

$$(-r_A'')_{\text{médio no pellet}} = \underbrace{\left(\frac{\eta}{1 + \frac{\eta k_1 S_a \rho_b}{k_c a_c}} \right)}_{\Omega} (-r_A'')_b$$

$$\Omega = \frac{\eta}{1 + \frac{\eta k_1 S_a \rho_b}{k_c a_c}}$$

$$(-r_A'')_{\text{médio no pellet}} = \eta (-r_A'')_s = \Omega (-r_A'')_b$$



$$U = \text{veloc. superficial} = \frac{v_o}{A_c}$$

$$A_c = \frac{\pi(d_t)^2}{4}$$

$$\frac{dN_A}{dt} = \left[A_c W_A \right]_{\text{entrada}} \Big|_z - \left[A_c W_A \right]_{\text{saida}} \Big|_{z+\Delta z} + r'_A \rho_b \frac{\Delta V}{A_c \Delta z}$$

acúmulo

$$0 = \frac{[A_c W_A]_z - [A_c W_A]_{z+\Delta z}}{A_c \Delta z} + r'_A \rho_b$$

$$0 = -\frac{dW_A}{dz} + r'_A \rho_b$$

$$W_A = \underbrace{-D_a \frac{dC_{Ab}}{dz}}_{\text{dispersão axial}} + \underbrace{y_A (W_A + W_B)}_{\text{convecção } C_{Ab} U}$$

$$(-r'_A) = \underbrace{\Omega}_{\text{fator de efet global}} \overbrace{(-r'_A)_b}^{k S_a (C_{Ab})^n}$$

$$D_a \frac{d^2 C_{Ab}}{dz^2} - U \frac{dC_{Ab}}{dz} - \Omega k S_a \rho_b (C_{Ab})^n = 0$$

podê ser desprezado

$$\left| \frac{-r'_A \rho_b d_p}{U_o C_{Ab}} \right| \ll \left| \frac{U_o d_p}{D_a} \right|$$

se

$$D_a \frac{d^2 C_A}{dz^2} \ll U \frac{dC_A}{dz}$$

ou seja se

$$U \frac{dC_{Ab}}{dz} = -\Omega k S_a C_{Ab}$$

$z = 0, \quad C_{Ab} = C_{A0}$

$$C_{Ab}(z) = C_{A0} \exp\left(-\frac{\Omega k S_a \rho_b}{U} z\right)$$

$$X_A(z) = 1 - \frac{C_{Ab}}{C_{A0}} = 1 - \exp\left(-\frac{\Omega k S_a \rho_b}{U} z\right)$$

Transporte de massa externo:

$$(-r_A)'_{obs} = k_c a_c C_A \quad k_c = \frac{D_{AB}}{d_p} \left[2 + 0.6 \left(\frac{d_p U}{\mu/\rho} \right)^{1/2} \left(\frac{\mu/\rho}{D_{AB}} \right)^{1/3} \right] \quad a_c = \frac{6(1-\phi)}{d_p}$$

Difusão interna:

$$(-r_A)'_{obs} = \eta k_n S_a (C_A)^n = \left(\frac{2}{n+1} \right)^{1/2} \frac{2}{R} \sqrt{\frac{D_e}{k_n S_a \rho_c (C_{As})^{n-1}}} \cdot k_n S_a (C_A)^n$$

Reação química:

$$(-r_A)'_{obs} = k_n S_a (C_A)^n$$

	Dependência da velocidade de reação com		
Fenômeno limitante	Velocidade superficial (U)	Tamanho do pellet (d_p)	Temperatura
Transporte de massa externo	$U^{1/2}$	$d_p^{-3/2}$	~Linear ($E_{ap} \cong 0$)
Difusão interna (nos poros)	independente	d_p^{-1}	Exponencial ($E_{ap} = E/2$)
Reação química	independente	independente	Exponencial ($E_{ap} = E$)

Recommended Exercises (Fogler Chapter 12)

P-12-3 (3^a. Ed.) = P-12-3 (4^a. Ed.)

P-12-4 (3^a. Ed.) = P.12-4 (4^a. Ed.)

P-12-6 (3^a. Ed.) = P-12-6 (4^a. Ed.)

P.12-7 (3^a. Ed.) = P-12-7 (4^a. Ed.)

P-12-18 (3^a. Ed.) = P-12-16 (4^a. Ed.)

USP

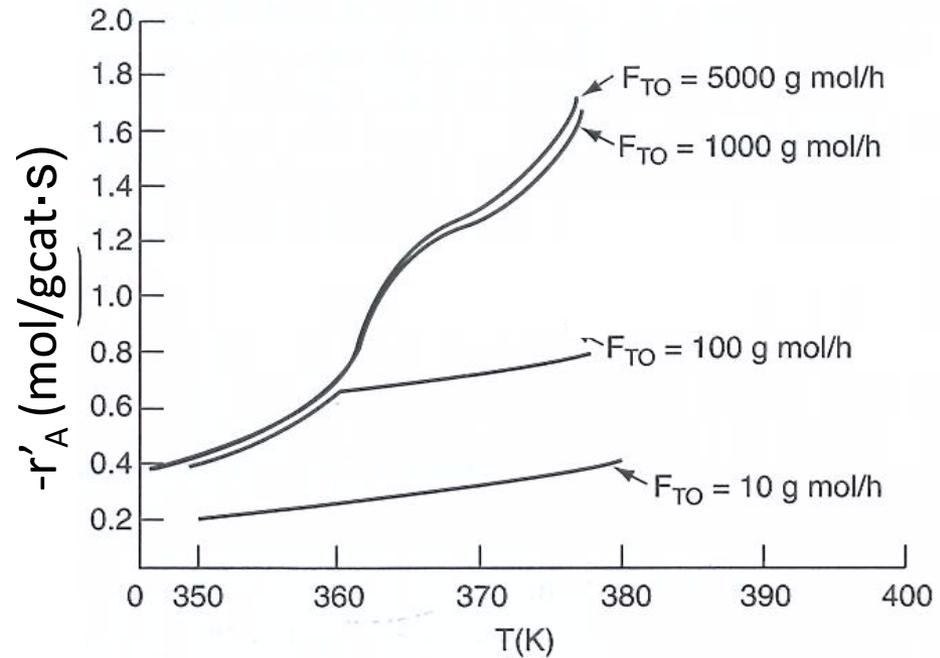
P.12-3

The catalytic reaction $A \rightarrow B$ takes place in a fixed bed reactor containing spherical porous catalyst. The overall rxn rates at a point in the reactor are shown in the graph.

(1) For which, if any, of the conditions shown (flow rates and temps) is the reaction limited by external diffusion?

(2) For which, if any, of the conditions shown (flow rates and temps) is the reaction limited by surface reaction rate?

(3) For which, if any, of the conditions shown (flow rates and temps) is the reaction limited by internal diffusion?



(4) For a flow rate of 10 g mol/h, determine the overall effectiveness factor Ω at 360K

(5) For $F_{TO} = 5000$ g mol/h, estimate the internal effectiveness factor η at 367K

Type of Limitation	Variation of Reaction Rate with:		
	Superficial velocity	Particle size	Temperature
External	$U^{1/2}$	$d_p^{-3/2}$	Linear
Internal	Independent	d_p^{-1}	Exponential ($E_{ap}=E/2$)
Surface reaction	Independent	Independent	Exponential ($E_{ap}=E$)